

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 11-325658

(43)Date of publication of application : 26.11.1999

(51)Int.Cl.

F25B 41/06  
F16K 47/02

(21)Application number : 10-125665

(71)Applicant : MATSUSHITA SEIKO CO LTD  
MATSUSHITA ELECTRIC IND CO  
LTD

(22)Date of filing : 08.05.1998

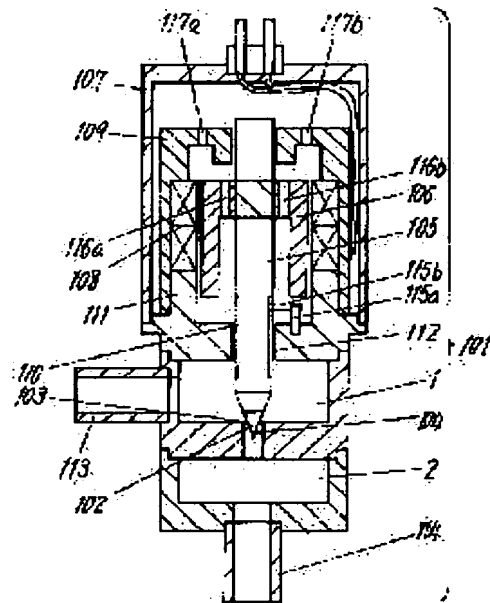
(72)Inventor : WATABE MASAHIRO  
FUJII YASUKI  
ITO SHOTARO  
TANIGAWA MASANORI  
ASAIDA YASUHIRO

## (54) EXPANSION VALVE

### (57)Abstract:

**PROBLEM TO BE SOLVED:** To reduce the occurrence of noise by homogenizing the turbulence of a refrigerant caused by a gas-liquid two-phase flow refrigerant and suppressing the pressure pulsation, in an expansion valve used for the refrigeration cycle of an air conditioner.

**SOLUTION:** The body 101 has two openings, and a first pipe 113 and a second pipe 114 are connected to each opening. This expansion valve is provided with a first expansion valve 1 between the first pipe 113 and a throttle 104, and a second expansion valve 2 between a second pipe 114 and a throttle 4. Since the first expansion room 1 and the second expansion room 2 provided before and behind the throttle 104 perform the role of silencers (expansion type of mufflers), the pressure pulsation caused by the gas-liquid two-phase flow refrigerant is suppressed in stage, and an expansion valve capable of reducing noise can be obtained.



## LEGAL STATUS

[Date of request for examination] 12.03.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection] 09.11.2004

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平 11-325658

(43) 公開日 平成11年(1999)11月26日

(51) Int. Cl.<sup>6</sup>

識別記号

F I

F 2 5 B 41/06

F 2 5 B 41/06

G

F 1 6 K 47/02

F 1 6 K 47/02

D

審査請求 未請求 請求項の数 10 O L

(全 16 頁)

(21) 出願番号 特願平10-125665

(22) 出願日 平成10年(1998)5月8日

(71) 出願人 000006242

松下精工株式会社

大阪府大阪市城東区今福西6丁目2番61号

(71) 出願人 000005821

松下電器産業株式会社

大阪府門真市大字門真1006番地

(72) 発明者 渡部 雅仁

大阪府大阪市城東区今福西6丁目2番61号

松下精工株式会社内

(72) 発明者 藤井 泰樹

大阪府大阪市城東区今福西6丁目2番61号

松下精工株式会社内

(74) 代理人 弁理士 滝本 智之 (外1名)

最終頁に続く

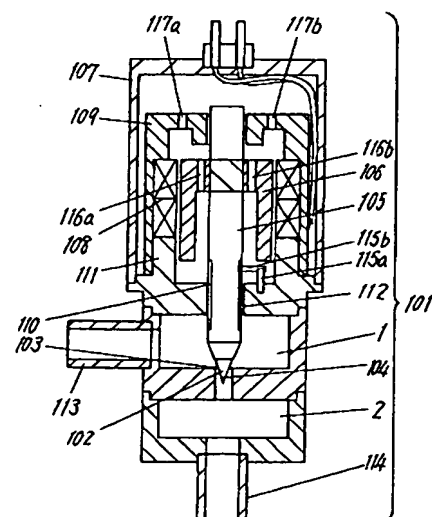
(54) 【発明の名称】 膨張弁

(57) 【要約】

【課題】 空気調和装置の冷凍サイクルに使用される膨張弁において、気液二相流冷媒に起因する冷媒の乱れを均質化し、圧力脈動を抑制することにより騒音の発生を低減することを目的とする。

【解決手段】 本体 101 は二つの開口を有し、各々の開口には第一の配管 113 と第二の配管 114 が接続される。前記第一の配管 113 と絞り部 104 の間に第一の膨張室 1、前記第二の配管 114 と絞り部 4 の間に第二の膨張室 2 を設ける。絞り部 104 をはさみ、前後に設けた前記第一の膨張室 1 および前記第二の膨張室 2 がそれぞれ消音器（膨張型マフラー）の役目を果たすため、気液二相流冷媒に起因する圧力脈動を段階的に抑え、騒音低減可能な膨張弁を得られる。

1 第一の膨張室 104 絞り部  
2 第二の膨張室 105 シャフト  
101 本体 106 ローター  
102 弁体 107 ステータ  
103 弁座 113 第一の配管  
114 第二の配管



## 【特許請求の範囲】

【請求項 1】 膨張室を有する本体と、この本体内部に位置する絞り手段と、この絞り手段を駆動するための駆動手段と、前記本体に接続され前記絞り手段の前後に各々連通する第一のパイプと第二のパイプを有する膨張弁において、前記第一のパイプと前記絞り手段の間に第一の膨張室を有し、かつ前記第二のパイプと前記絞り手段の間に第二の膨張室を備えた膨張弁。

【請求項 2】 絞り手段において流路部の開口断面積を第二の膨張室に向けて漸次拡大した請求項 1 記載の膨張弁。

【請求項 3】 絞り手段において流路部の開口断面積を第一の膨張室に向けて漸次拡大した請求項 1 又は請求項 2 記載の膨張弁。

【請求項 4】 絞り手段において弁体もしくは流路部内面の少なくとも一方に溝部を備えた請求項 1、2 又は請求項 3 記載の膨張弁。

【請求項 5】 第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に冷媒均質化手段を備えた請求項 1、2、3 又は請求項 4 記載の膨張弁。

【請求項 6】 第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に、任意の間隔を保ちながら複数の冷媒均質化手段を備えた請求項 1、2、3、4 又は 5 記載の膨張弁。

【請求項 7】 第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内面に溝部を備えた請求項 1、2、3、4、5 又は 6 記載の膨張弁。

【請求項 8】 第一の膨張室または第二の膨張室の少なくとも一方の内部に水分除去手段を備えた請求項 1、2、3、4、5、6 または 7 記載の膨張弁。

【請求項 9】 弁体に対向する弁座に回転手段と、この回転手段を前記弁座に支持する回転手段支持手段を備えた請求項 1、2、4、5、6、7 又は請求項 8 記載の膨張弁。

【請求項 10】 回転手段の周囲に設けた冷媒もれ防止手段と、前記回転手段の下部に付勢手段を備えた請求項 9 記載の膨張弁。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、一般空気調和装置の冷凍サイクルに用いられ、高温高压の冷媒を膨張させ、低温低压の冷媒にする膨張弁に関する。

## 【0002】

【従来の技術】 従来、空気調和機の冷凍サイクルは、圧縮機、凝縮器、減圧部（膨張弁またはキャピラリ管）お

よび蒸発器を配管により連結された閉回路の中に冷媒を封入して動作する。このような装置において、近年、騒音の低減が望まれており、特に減圧部における低騒音化が必要とされている。また、減圧部の確実な開閉動作が求められている。

【0003】 以下、その膨張弁について図を参照しながら説明する。図 18 は従来の膨張弁であり、本体 101 は側面及び下面に開口を持ち膨張室を有する。本体 101 より下面に通じる開口は弁体 102 と弁座 103 により絞り部 104 を形成し、弁体 102 はシャフト 105 と連動し、シャフト 105 の同心円上にローター 106 を備え、シャフト 105 およびローター 106 はケース 107 に囲われている。ローター 106 の外周にはステータ 108 が取付けられており、弁体 102 とシャフト 105 の接合部にはおねじ部 110 が形成されている。弁体 102 およびシャフト 105 はおねじ部 110 により、支持板 111 の中央に形成されたためねじ部 112 と螺合し支持されている。第 1 の配管 113 は本体 101 の側面の開口にはめ込まれ、第 2 の配管 114 は本体の下面の開口にはめ込まれる。第 1 の配管 113 より膨張弁内部に流入した高温高压の冷媒は、弁体 102 と弁座 103 によって形成された絞り部 104 を通過することにより、低温低压の気液二相状態となって拡散し、第 2 の配管 114 より流出する。第 2 の配管 114 より流入した高温高压の冷媒は、同様に絞り部 104 を通過することにより、低温低压の気液二相状態となって本体 101 の内部に拡散し第 1 の配管 113 より流出する。減圧部における騒音発生の原因としては、減圧部を通過する際の冷媒音や膨張弁内部における圧力脈動が考えられており、従来からこれらの騒音の発生を抑制する方法が試みられている。例えば、特開平 5-164432 公報および特開平 5-288286 公報では、弁体に複数の通路を設けた構成となっており、特開平 9-133434 号公報では、膨張弁前後配管にゴム製の制振材を巻付けるあるいは膨張型マフラーを挿入する構造となっている。また、膨張弁の開閉動作を確実に行うため、特開昭 62-209279 号公報では、電圧を変更することにより、着座状態から開ける際の駆動トルクを大きくする方法などがとられている。

## 【0004】

【発明が解決しようとする課題】 このような従来の膨張弁では、流入する高压冷媒は単相の液状態であることが理想であるが、凝縮器における冷媒の熱交換状態や、配管形状の影響による抵抗増加により、ガス状冷媒と液状冷媒が混合した気液二相流となることがある。このような状態で冷媒が膨張弁に流入すると、密度の異なる冷媒が不規則に膨張弁本体内部を通過するため、膨張弁内部における圧力の変動が激しくなり、この圧力脈動が膨張弁を形成するケースに伝搬する。また、膨張弁内部の圧力脈動により弁体自体が加振され、その振動がシャフト

を通してローターに伝わり、ケースを振動させる。これらが騒音発生の原因となっている。しかしながら、弁体を加工し複数の通路を設ける方法では、気液二相流冷媒による圧力脈動を低減することが困難であり、さらに、弁体自体の径が小さいため加工が困難となり工数、コストの増加を招く可能性がある。また、配管への制振材巻付けでは放射音の抑制はある程度可能であるが、膨張弁内部における圧力脈動の抑制が十分でないため本質的な騒音の低減が難しく、膨張弁への流入冷媒状態が気液二相となるような場合、圧力脈動が増加するという課題があり、絞り部前後における圧力脈動の低減が要求されている。

【0005】また、絞り部から膨張室へ冷媒が流れる際に急拡大するため、乱れが大きくなり圧力脈動が起こるという課題があり、膨張室への冷媒流入時圧力脈動の低減が要求されている。

【0006】また、絞り部通過冷媒が弁体を加振させ、その加振がシャフトなどを伝わり、ローターやステータ、ケースを振動させ、放射音を増加させるという課題があり、冷媒による弁体への加振の低減が要求されている。

【0007】また、冷媒が通過する面積が最も小さくなる絞り部において冷媒の乱れが大きくなるという課題があり、絞り部における整流が要求されている。

【0008】また、冷媒が気液二相となることにより、膨張弁への流入冷媒の乱れが大きくなるという課題があり、膨張弁への流入冷媒の整流、均質化が要求されている。

【0009】また、膨張弁での圧力脈動を完全に抑えることは難しく、前後の配管を通して熱交換器などへ伝わり、放射音を増加させるという課題があり、圧力脈動の伝達抑制が要求されている。

【0010】また、膨張弁前後の配管において、冷媒が気液二相となって流れることにより、配管からの放射音が増加するという課題があり、配管部における冷媒の整流が要求されている。

【0011】また、冷凍サイクル内に入り込んだ水分が、絞り部において凍りつくアイスチョークにより、膨張弁の開閉動作が不安定になるという課題があり、冷凍サイクル内へ入り込んだ水分の除去とアイスチョークの防止が要求されている。

【0012】また、閉弁時に弁体が弁座にかみ込み、開弁時に弁体が弁座から離れない、あるいは離れるタイミングがずれるために開度が不正確になるという課題があり、着座時の弁体かみ込み防止と確実な開弁動作が要求されている。

【0013】また、閉弁時に弁体が弁座にかみ込みを避けるため、弁体の着座状態が甘くなり、全閉が不完全となり閉弁時に冷媒がもれるという課題があり、確実な閉弁動作と冷媒もれの防止が要求されている。

【0014】本発明は上記課題を解決するもので、膨張室における圧力の変動を抑制することができ、また、膨張室への流入冷媒の圧力脈動を低減することができ、また、絞り部通過冷媒による弁体の加振を抑制し、シャフトおよびローターなどの振動を抑え、ケースからの放射音を低減することができ、また、絞り部において通過冷媒を整流することができ、また、膨張弁への流入冷媒を整流することができ、また、膨張弁より生じた圧力脈動が配管を通じて熱交換器などに伝達することを抑制でき、また、冷凍サイクル内へ入り込んだ水分の除去とアイスチョークを防止することができ、また、着座時の弁体かみ込みの回避と確実な開弁動作を行うことができ、また、確実な閉弁動作と冷媒もれを防ぐことが可能な低騒音膨張弁を提供することを目的とする。

【0015】

【課題を解決するための手段】本発明の膨張弁は上記目的を達成するために、膨張室を有する本体と、この本体内部に位置する絞り手段と、この絞り手段を駆動するための駆動手段と、前記本体に接続され前記絞り手段の前後に各々連通する第一のパイプと第二のパイプを有する膨張弁において、前記第一のパイプと前記絞り手段の間に第一の膨張室を有し、かつ前記第二のパイプと前記絞り手段の間に第二の膨張室を備えた構成となっている。前記第一のパイプから冷媒が流入する場合、冷媒は第一の膨張室に流入し、前記絞り手段により減圧され、第二の膨張室に流入した後、前記第二のパイプより流出する。前記第二のパイプから冷媒が流入する場合は、逆の順序で流れを形成する。いずれの流れ方向においても、前記絞り手段をはさみ、その前後に第一の膨張室および第二の膨張室という二つの空間を設けているため、前記絞り手段前後で発生する圧力脈動はそれぞれの膨張室において段階的に減衰される。

【0016】本発明によれば、流入冷媒状態が気液二相となることにより増加する圧力脈動を抑制し、騒音を低減することのできる膨張弁が得られる。

【0017】また、他の手段は、絞り手段において流路部の開口断面積を第二の膨張室に向けて漸次拡大した構成となっている。第一のパイプから流入した冷媒は、第一の膨張室、絞り手段を経て、前記流路手段の開口断面積の増加に従い徐々に拡大されながら、前記第二の膨張室へ流入するため、乱れが生じにくく、前記第二の膨張室へ流入する際の圧力脈動を低減することが可能となる。

【0018】本発明によれば、絞り部から第二の膨張室へ冷媒が流れる際の急拡大を防ぎ圧力脈動を抑制し、騒音を低減することのできる膨張弁が得られる。

【0019】また、他の手段は、絞り手段において流路部の開口断面積を第一の膨張室に向けて漸次拡大した構成となっている。第二のパイプから流入した冷媒は、第二の膨張室にて圧力脈動をある程度低減され、絞り手段

により減圧される。前記流路部の開口断面積は本体に形成される第一の膨張室へ向け徐々に拡大されるため、冷媒が前記本体の第一の膨張室へ流入する際の急拡大を防ぎ圧力脈動を抑制するとともに、弁体への冷媒衝突を緩和することができる。

【0020】本発明によれば、絞り部の通過冷媒が弁体を加振することを抑制し、前記弁体に結合するシャフト、ローターなどの振動を抑え、ケースからの放射音を低減することのできる膨張弁が得られる。

【0021】また、他の手段は、絞り手段において弁体もしくは流路部内面の少なくとも一方に溝部を備えた構成となっている。冷媒は流路部を通過する際に、前記弁体もしくは前記流路部に設けた前記溝部により、溝の切れ込みに沿った流れを形成し、前記本体の第一の膨張室または第二の膨張室へ流入するため、流れに方向性をもたせることが可能となる。

【0022】本発明によれば、絞り部を通過する際の冷媒の流れに方向性をもたせることにより流れを整え乱れを抑制し、減圧時に生じる騒音を低減することのできる膨張弁が得られる。

【0023】また、他の手段は、第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この、第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に冷媒均質化手段を備えた構成となっている。冷媒状態が気液二相となっているような場合、膨張弁流入時の乱れは非常に大きくなるが、前記冷媒均質化手段を設けることにより、開口面積を減少させ若干抵抗を増やし、流れに変化を起し、前記冷媒均質化手段を通過する段階において乱れを抑制することができる。

【0024】本発明によれば、膨張弁へ流入する冷媒状態が気液二相となる場合であっても、乱れを抑制することのできる膨張弁が得られる。

【0025】また、他の手段は、第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に、任意の間隔を保ちながら複数の冷媒均質化手段を備えた構成となっている。膨張弁へ流れ込む冷媒あるいは膨張弁より流出する冷媒は、最初の冷媒均質化手段を通過する段階で乱れを抑制され、次に隣り合う前記冷媒均質化手段により形成された空間部において膨張し混合され、次の冷媒均質化手段を通過する段階で整流される。このような状態を繰り返すことにより圧力脈動の減衰を早めることができる。

【0026】本発明によれば、膨張弁へ流入する気液二相流冷媒により大きくなる圧力脈動を複数の冷媒均質化手段と、隣り合う前記冷媒均質化手段により形成された空間部を用いて速やかに減衰させ、膨張弁前後のパイプに接続される熱交換器などへの脈動伝達を抑制することのできる膨張弁が得られる。

【0027】また、他の手段は、第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二のパイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内面に溝部を備えた構成となっている。気液二相状態となる冷媒は、パイプ内においても乱れが大きく、パイプ内面への衝突を繰り返しながら流れを形成するが、パイプ内面や膨張室との連通部に設けた前記溝部により、溝の切っただけ方向へ誘導され流れに方向性がでるため、乱れおよびパイプ内面への衝突を緩和することが可能となる。

【0028】本発明によれば、パイプ内における冷媒の乱れおよび衝突を緩和し、流れに方向性を持たせることで流れを整え、パイプからの放射音を低減することのできる膨張弁が得られる。

【0029】また、他の手段は、第一の膨張室または第二の膨張室の少なくとも一方の内部に水分除去手段を備えた構成となっている。冷凍サイクル内に混入した水分は冷媒とともに前記第一の膨張室または前記第二の膨張室へ流入する。第一の配管より冷媒が流入する場合、前記第一の膨張室へ流入した冷媒は絞り部にて減圧され、前記第二の膨張室へ流入する。第二の配管より冷媒が流入する場合、前記第二の膨張室へ流入した冷媒は絞り部にて減圧され、前記第一の膨張室へ流入する。いずれの場合も水分は前記第一の膨張室または前記第二の膨張室の少なくとも一方の内部において前記水分除去手段に取り込まれる。

【0030】本発明によれば、冷凍サイクル内に混入した水分を除去し、アイスチョークを防止することのできる膨張弁が得られる。

【0031】また、他の手段は、弁体に対向する弁座に回転手段と、この回転手段を前記弁座に支持する回転手段支持手段を備えた構成となっている。前記弁体は開閉動作時に回転しながら本体内外を上下動し、閉弁時は前記弁座に設けた前記回転手段に当接し停止する。前記回転手段は前記弁体の回転に伴い、前記弁座に押圧するように摺動され、前記弁体の停止とともに動きを止める。開弁動作に入ると前記弁体は前記回転手段から離れ上昇する。前記回転手段が前記弁体と共に上昇しようとした場合、前記回転手段は回転手段支持手段により上昇動作を阻まれる。

【0032】本発明によれば、着座時における弁座への弁体の噛み込みを防止し、確実な開弁動作を行うことのできる膨張弁が得られる。

【0033】また、他の手段は、回転手段の周囲に設けた冷媒もれ防止手段と、前記回転手段の下部に付勢手段を備えた構成となっている。弁体が弁座に設けた前記回転手段に着座し閉弁状態となるとき、前記回転手段は前記付勢手段の復元力により、上方へ押し戻される方向に力が働き、前記弁体との閉弁状態を確実なものとする。

また、前記付勢手段を設けることによりできた隙間から

の冷媒もれは、前記回転手段の周囲に設けたもれ防止手段により防ぐことが可能となる。

【0034】本発明によれば、確実な開弁動作と冷媒もれを防ぐことのできる膨張弁が得られる。

【0035】

【発明の実施の形態】本発明は、膨張室を有する本体と、この本体内部に位置する絞り手段と、この絞り手段を駆動するための駆動手段と、前記本体に接続され前記絞り手段の前後に各々連通する第一のパイプと第二の10パイプを有する膨張弁において、前記第一のパイプと前記絞り手段の間に第一の膨張室を有し、かつ前記第二の10パイプと前記絞り手段の間に第二の膨張室を備えたものであり、前記第一のパイプから冷媒が流入する場合、冷媒は第一の膨張室に流入し、前記絞り手段により減圧され、第二の膨張室に流入した後、前記第二のパイプより流出する。前記第二のパイプから冷媒が流入する場合は、逆の順序で流れを形成する。いずれの流れ方向においても、前記絞り手段をはさみ、その前後に第一の膨張室および第二の膨張室という二つの空間を設けているため、前記絞り部前後で発生する圧力脈動はそれぞれの膨20張室において段階的に減衰するという作用を有する。

【0036】また、絞り手段において、流路部の開口断面積を第二の膨張室に向けて漸次拡大したものであり、第一のパイプから流入した冷媒は、第一の膨張室、絞り手段を経て、前記流路部の開口断面積の増加に従い徐々に拡大されながら、前記第二の膨張室へ流入するため、乱れが生じにくく、前記第二の膨張室へ流入する際の圧力脈動を低減するという作用を有する。

【0037】また、絞り手段において流路部の開口断面積を第一の膨張室に向けて漸次拡大したものであり、第二の20パイプから流入した冷媒は、第二の膨張室にて圧力脈動をある程度低減され、絞り手段により減圧される。前記流路部の開口断面積は本体に形成される第一の膨張室へ向け徐々に拡大されるため、冷媒が前記本体の第一の膨張室へ流入する際の急拡大を防ぎ圧力脈動を抑制するとともに、弁体への冷媒衝突を緩和するという作用を有する。

【0038】また、絞り手段において弁体もしくは流路部内面の少なくとも一方に溝部を備えたものであり、気液二相状態となる冷媒は、パイプ内においても乱れが大き40く、パイプ内面への衝突を繰り返しながら流れを形成するが、パイプ内面に設けた前記溝部により、溝の切っである方向へ誘導され流れに方向性がでるため、乱れおよびパイプ内面への衝突を緩和するという作用を有する。

【0039】また、第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二のパイプと、この第二の20パイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に冷媒均質化手段を備えたものであり、冷媒状態が気液二相となっているような場合、膨張弁流入時の乱れ

は非常に大きくなるが、第一のパイプ、前記第一のパイプと第一の膨張室の連通部、第二のパイプ、前記第二の20パイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に前記冷媒均質化手段を設け、開口面積を減少させ若干抵抗を増やすことにより、流れに変化を起し、前記冷媒均質化手段を通過する段階において乱れを抑制するという作用を有する。

【0040】また、第一のパイプと、この第一のパイプと第一の膨張室の連通部と、第二の20パイプと、この第二の20パイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内部に、任意の間隔を保ちながら複数の冷媒均質化手段を備えたものであり、膨張弁へ流れ込む冷媒あるいは膨張弁より流出する冷媒は、最初の冷媒均質化手段を通過する段階で乱れを抑制され、次に隣り合う前記冷媒均質化手段により形成された空間部において膨張し混合され、次の冷媒均質化手段を通過する段階で整流される。このような状態を繰り返すことにより圧力脈動の減衰を早めるという作用を有する。

【0041】また、第一の20パイプと、この第一の20パイプと第一の膨張室の連通部と、第二の20パイプと、この第二の20パイプと第二の膨張室の連通部の少なくとも一ヶ所の内面に溝部を備えたものであり、気液二相状態となる冷媒は、パイプ内においても乱れが大きく、パイプ内面への衝突を繰り返しながら流れを形成するが、パイプ内面に設けた前記溝部により、溝の切っである方向へ誘導され流れに方向性がでるため、乱れおよびパイプ内面への衝突を緩和するという作用を有する。

【0042】また、圧力脈動低減手段内部に水分除去手段を備えたものであり、冷凍サイクル内に混入した水分は冷媒とともに前記圧力脈動低減手段の内部へ流入する。冷媒は流れ方向に従い第二の20パイプもしくは本体の内部空間へ流れるが、水分は前記圧力脈動低減手段の内部において前記水分除去手段に取り込むという作用を有する。

【0043】また、弁体に対向する弁座に回転手段と、この回転手段を前記弁座に支持する回転手段支持手段を備えたものであり、前記弁体は開閉動作時に回転しながら本体を上下動し、閉弁時は前記弁座に設けた前記回転手段に当接し停止する。前記回転手段は前記弁体の回転に伴い、前記弁座に押圧するように摺動され、前記弁体の停止とともに動きを止める。開弁動作に入ると前記弁体は前記回転手段から離れ上昇する。前記回転手段が前記弁体と共に上昇しようとした場合、前記回転手段は回転手段支持手段により上昇動作を阻まれるので、着座時における弁座への弁体のかみ込みを防止し、確実な開弁動作を行うという作用を有する。

【0044】また、回転手段の周囲に設けた冷媒もれ防止手段と、前記回転手段の下部に付勢手段を備えたものであり、弁体が弁座に設けた前記回転手段に着座し閉弁状態となるとき、前記回転手段は前記付勢手段の復元力

により、上方へ押し戻される方向に力が働き、前記弁体との閉弁状態を確実なものとする。さらに、前記付勢手段を設けることによりできた隙間からの冷媒もれは、前記回転手段の周囲に設けたもれ防止手段により防ぐという作用を有する。

【0045】以下、本発明の実施例について図面を参照しながら説明する。なお、従来例と同一箇所には同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0046】

【実施例】（実施例1）以下、本発明の実施例1について、図1を参照しながら説明する。

【0047】図1は本実施例に用いる膨張弁の縦断面図であり、図に示すように、本体101は二つの開口を有し、各々の開口には第一の配管113と第二の配管114が接続される。また、本体101内部には、弁体102と弁座103により絞り部104が形成され、弁体102は上部にローター106を有するシャフト105と連結されており、ローター106の外周にはステーター108がはめられている。本体101の上端面には下軸受111が溶接等により組付けられ、シャフト105は下端外周に形成されたおねじ部110と、下軸受111の内周面に形成されためねじ部112との螺合により下軸受111に支持される。ステーター108は上軸受109により下軸受111へ固定され、上軸受113の天面中心に設けた穴にシャフト105は挿入される。上軸受109は非磁性体からなるケース107により覆われ、ケース107は下軸受111に溶接等により組付けられる。下軸受111内部にはシャフト105と平行にストッパー115aが取付けられ、シャフト105にはストッパー115aと直角をなすようにストッパー115bが取付けられている。ローター106の天面および上軸受109の天面にはそれぞれ複数の貫通穴116a、116b、…、117a、117b、…が設けられている。第一の配管113と絞り部104の間には第一の膨張室1が形成されており、第二の配管114と絞り部104の間には第二の膨張室2が形成されている。

【0048】上記構成において、例えば、第一の配管113から流入した高温高圧の冷媒（図示せず）は、第一の膨張室1に流入する。第一の配管113の断面積に比べ、第一の膨張室1の断面積の方が大きいため、冷媒は第一の膨張室1への流入と同時に膨張し脈動が低減される。次に弁体102と弁座103により形成された絞り部104において減圧され、第二の膨張室2へ低温低圧の気液二相冷媒となって拡散する。第二の膨張室2に流入した冷媒は急拡大によりさらに脈動が低減された後、第二の配管114を通り本体101の外部へ流出する。一方、第二の配管114より冷媒が流入する場合は、第二の膨張室2に流入する。第二の配管114の断面積に比べ、第二の膨張室2の断面積の方が大きいため、冷媒は第二の膨張室2への流入と同時に膨張し脈動が低減さ

れる。第二の膨張室2に流入した冷媒は、絞り部104にて減圧され、第一の膨張室1に低温低圧の気液二相冷媒となって拡散する。第一の膨張室1に流入した冷媒は急拡大によりさらに脈動が低減された後、第一の配管113より本体101の外部へ流出する。膨張弁への流入冷媒は単相の液状態とは限らず、ガス状態が混合した気液二相状態の場合と考えられ、冷媒の不均一状態によって引き起こされる圧力の変動および減圧後の二相流冷媒による圧力変動が大きくなるが、絞り部104をはさみ、前後に設けた第一の膨張室1および第二の膨張室2がそれぞれ消音器（膨張型マフラー）の役目を果たすため、騒音レベル低減を望む周波数に応じて第一の膨張室1および第二の膨張室2の径寸法と高さ寸法を決めることにより、第一の配管113と第二の配管114のいずれから冷媒が流入する場合においても、段階的に圧力脈動を抑えることが可能となる。

【0049】このように本発明の実施例1の膨張弁によれば、膨張弁への流入冷媒状態が気液二相となることにより増加する圧力脈動を抑制し、発生騒音を低減することができる。

【0050】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器より出る吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0051】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0052】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0053】また、第二の配管を本体底面に取り付けたが、第二の膨張室と連通していれば本体側面に取り付けてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0054】また、第一の配管を本体側面に取り付けたが、第二の膨張室内部に貫通部を設け、本体底面と第一の膨張室を連通し、第一の配管を底面に取り付けてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0055】（実施例2）次に、本発明の実施例2について、図2および図3を参照しながら説明する。

【0056】なお、実施例1と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。図2は本実施例に用いる膨張弁の縦断面図であり、図3は要部拡大図である。

【0057】図において、弁体102と弁座103により形成される絞り部104につながる流路部3は、第二の膨張室2に向けて開口断面積が漸次拡大されるテーパ

一部 4 となっている。

【0058】上記構成において、高温高压の冷媒は第一の配管 113 から第一の膨張室 1 へ流入する。冷媒は本体 101 により形成される第一の膨張室 1 に流入する過程において圧力脈動を低減され、次に弁体 102 と弁座 103 により形成された絞り部 104 において減圧される。絞り部 104 により減圧された冷媒は気液二相状態となり、流路部 3 より第二の膨張室 2 へ流入する。流路部 3 は第二の膨張室 2 に向けて開口断面積が漸次拡大するテーパ部 4 となっており、気液二相状態冷媒は開口断面積の拡大に伴い徐々に流路を広げられるため、急拡大することなく第二の膨張室 2 へ流入することとなる。流路部 3 におけるテーパ部 4 の開き角度は、大きく取りすぎると剥離現象が生じるため 90 度以内とし、好ましくは 60 度以内の範囲である。気液二相状態冷媒は、第二の膨張室 2 へ流入する過程においてさらに圧力脈動を低減された後、第二の配管 114 より膨張弁外部へ流出する。

【0059】このように本発明の実施例 2 の膨張弁によれば、絞り部 104 から第二の膨張室 2 の内部空間へ冷媒が流入する際の急拡大を防ぎ、圧力脈動を抑制することにより、騒音を低減することができる。

【0060】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手動で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0061】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0062】また、流路部の圧力脈動低減部へ向けての開口断面積拡大手段としてテーパ形状を用いたが、円弧の一部や放物線を利用した曲面形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0063】また、複数のテーパ形状を組み合わせてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0064】また、テーパ形状と曲面形状を組み合わせてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0065】（実施例 3）次に、本発明の実施例 3 について、図 4 および図 5 を参照しながら説明する。

【0066】なお、実施例 1 および 2 と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0067】図 4 は本実施例に用いる膨張弁の縦断面図であり、図 5 は要部拡大図である。図に示すように、本体 101 の弁体 102 に対向する開口は、流路部 3 の開口断面積が本体 101 の第一の膨張室 1 に向けて漸次拡

大する逆テーパ部 5 となっている。

【0068】上記構成において、第二の配管 114 から流入する高温高压の冷媒は、第二の膨張室 2 へ流入する過程において圧力脈動を低減され、流路部 3 に形成されたテーパ部 4 により徐々に流れを絞られた後、弁体 102 と弁座 103 により形成される絞り部 104 により減圧され、本体 101 に形成された第一の膨張室 1 へ拡散する。流路部 3 が第一の膨張室 1 に向けた逆テーパ形状となっていることにより、絞り部 104 を通過した冷媒は逆テーパ部 5 への付着とともに広範囲にわたり拡散する。冷媒が弁体 102 へ衝突することによる加振が弱められるため、弁体 102 自体の振動が低減され、弁体 102 に結合するシャフト 105 およびシャフト 105 に結合するローター 106 への振動伝達が抑制される。

【0069】このように本発明の実施例 3 の膨張弁によれば、絞り部 104 の通過冷媒が弁体 102 を加振することを抑制し、弁体 102 に結合するシャフト 105、ローター 106 などの振動を抑え、ケース 107 からの放射音を低減することが可能となる。

【0070】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手動で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0071】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0072】また、流路部の本体に向けての開口断面積拡大手段としてテーパ形状を用いたが、円弧の一部や放物線を利用した曲面形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0073】また、複数のテーパ形状を組み合わせてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0074】また、テーパ形状と曲面形状を組み合わせてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0075】（実施例 4）次に本発明の実施例 4 について、図 6 および図 7 を参照しながら説明する。

【0076】なお、実施例 1、2 および 3 と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0077】図に示すように、弁体 102 表面には先端に向けて複数本の弁体溝部 6 を備え、絞り部 104 につながる流路部 3 の内面には、第一の膨張室 1 から第二の膨張室 2 に向けて、複数本の流路溝部 7 を備えている。

【0078】上記構成により、第一の配管 113 から流入する高温高压の冷媒は、本体 101 に形成される第一



の膨張室1に流入する過程において圧力脈動を低減され、次に弁体102と弁座103により形成された絞り部104において減圧される。絞り部104を通過する冷媒は、弁体102に設けた複数本の弁体溝部6および流路部3の内面に設けた複数本の流路溝部7により、弁体溝部6および流路溝部7に沿った流れを形成しやすくなるため、方向性を持った流れを形成することにより流れを整流し、絞り部104における乱れを抑制することになる。絞り部104により減圧された冷媒は気液二相状態となり、流路部3より第二の膨張室2へ流入する。第二の膨張室2に流入した冷媒は第二の配管114を通り膨張弁外部へ流出する。一方、第二の配管114より高温高压の冷媒が流入する場合においても、流路部3を通り絞り部104にて減圧される過程において、弁体102に設けた複数本の弁体溝部6および弁体102に対向する本体101の開口内面に設けた複数本の流路溝部7により、流れを整流し乱れを抑制した状態で、本体101に形成される第一の膨張室1へ流入することになる。

【0079】このように、本発明の実施例4によれば、絞り部104を通過する際の冷媒の流れに方向性をもたせることにより、流れを整え乱れを抑制し、減圧時に生じる騒音を低減することができる。

【0080】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手動で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0081】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0082】また、弁体と流路部内面の両方に溝部を設けているが、いずれか一方に設ければよく、また、各溝部の形状を直線としたが、螺旋状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0083】（実施例5）次に、本発明の実施例5について、図8および図9を参照しながら説明する。

【0084】なお、実施例1、2、3および4と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0085】図に示すように、第一の配管113および第二の配管114の内部に、二相流冷媒の均質化手段として細径管8を複数本束ねたハニカムパイプ9を挿入し、第一の配管113および第二の配管114を伸管することによりハニカムパイプ9を固定している。

【0086】上記構成において、第一の配管113から流入する高温高压冷媒の状態が気液二相流となるような

場合、第一の配管113を流れる冷媒は、液とガスという異なる密度を持った状態で膨張弁へ流入するため、乱れが非常に大きくなる。ハニカムパイプ9は細径管8を複数本束ねた状態となっており、気液二相流となった冷媒は細径管8内を通過するため、液冷媒、ガス冷媒ともに各細径管8に分散することになる。ハニカムパイプ9を通過する段階において二相流冷媒は均質化され、乱れを抑制することが可能となる。均質化された二相流冷媒は、本体101に形成される第一の膨張室1に流入し圧力脈動を低減され、絞り部104にて減圧された後、第二の膨張室2内部へ低温低压の気液二相冷媒となって拡散する。第二の膨張室2に流入した冷媒は圧力脈動をさらに低減され、第二の配管114を通り膨張弁外部へ流出する。膨張弁外部へ流出する冷媒は第二の配管114内に設けたハニカムパイプ9により、再度均質化されるため、第二の配管114内における冷媒の乱れは抑えられる。第二の配管114から高温高压冷媒の状態が気液二相流となって膨張弁へ流入する場合も、同様の作用により膨張弁への流入冷媒は均質化され、第一の配管113からの流出冷媒の乱れも抑制される。

【0087】このように、本発明の実施例5の膨張弁によれば、膨張弁への流入冷媒が気液二相状態のような場合であっても、配管部において均質化し、乱れを抑えることができ、また、膨張弁からの流出する冷媒の乱れも抑制することができる。

【0088】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手動で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0089】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0090】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0091】また、ハニカムパイプを第一の配管および第二の配管の内部に設けたが、本体との連通部に設けてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0092】また、ハニカムパイプの固定方法として配管の伸管を用いたが、配管内への圧入やハニカムパイプ両端部におけるかしめや帯締めとしてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0093】また、冷媒の均質化手段としてハニカムパイプを用いたが、ガラス状カーボンやポーラスカーボンなどの多孔質材料としてもよく、その作用効果に差異を

生じない。

【0094】（実施例6）次に、本発明の実施例6について、図10を参照しながら説明する。

【0095】なお、実施例1、2、3、4および5と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0096】図に示すように、第一の配管113および第二の配管114の内部に、二相流冷媒の均質化手段として細径管8を複数本束ねたハニカムパイプ9を挿入し、次に外径が第一の配管113および第二の配管114の内径より小さく、内部が中空となっている円筒管10を挿入する。さらにハニカムパイプ9、円筒管10、ハニカムパイプ9の順に挿入し、第一の配管113および第二の配管114を伸管することによりハニカムパイプ9および円筒管10を固定している。

【0097】上記構成において、第一の配管113から流入する高温高压冷媒の状態が気液二相流となるような場合、気液二相流となった冷媒は細径管8内を通過するため、液冷媒、ガス冷媒ともに各細径管8に分散することになり、ハニカムパイプ9を通過する段階において均質化される。第一の配管113内部において、ハニカムパイプ9が挿入された部分は、細径管8の存在により開口面積が減少するため、隣り合うハニカムパイプ9の間隔維持に用いた円筒管10が消音器（膨張型マフラー）の役目を果たす。ハニカムパイプ9の挿入数に応じて円筒管10の挿入数は決まり、円筒管10が複数となることにより、多段型の消音器を形成することになる。気液二相流となり圧力脈動が大きくなる冷媒は、ハニカムパイプ9通過により均質化されるとともに絞られ、円筒管10流入とともに膨張し脈動を低減され、再びハニカムパイプ9へ流入し均質化するという状態を繰り返し膨張弁へ流入する。膨張弁から流出する低圧の気液二相流冷媒も、第二の配管114におけるハニカムパイプ9と円筒管10により同様の状態を繰り返し、均質化と圧力脈動の低減が可能となる。第二の配管114から高温高压の気液二相流冷媒が流入する場合も同様に、冷媒は均質化され圧力脈動が低減される。

【0098】このように、本発明の実施例6の膨張弁によれば、膨張弁への流入冷媒が気液二相状態のような乱れが大きい場合であっても、ハニカムパイプ9による冷媒の均質化と、円筒管10部による圧力脈動の低減を繰り返すことにより、均質化効果を高め、圧力脈動の減衰を早めることができ、膨張弁前後の配管に接続される熱交換器などへの脈動伝達を抑制することが可能となる。

【0099】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じな

い。

【0100】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0101】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0102】また、隣り合うハニカムパイプの間隔を保つために円筒管を用いたが、配管の帯締めやかしめ等により間隔を保持してもよく、円筒以外の形状や管以外のものを用いてもその作用効果に差異を生じない。

【0103】また、ハニカムパイプおよび円筒管を第一の配管および第二の配管の内部に設けたが、本体との連通部に設けてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0104】また、ハニカムパイプおよび円筒管の固定方法として配管の伸管を用いたが、配管内への圧入やハニカムパイプおよび円筒管両端部におけるかしめや帯締めとしてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0105】また、冷媒の均質化手段としてハニカムパイプを用いたが、ガラス状カーボンやポーラスカーボンなどの多孔質材料としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0106】（実施例7）次に、本発明の実施例7について、図11および図12を参照しながら説明する。

【0107】なお、実施例1、2、3、4、5および6と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0108】図に示すように、第一の配管113および第二の配管114の内面には、水平断面形状が三角形となる螺旋状の配管溝部11が複数本設けられている。

【0109】上記構成により、通常、第一の配管113または第二の配管114を流れる高温高压冷媒の状態が気液二相流となるような場合、密度の異なる液冷媒とガス冷媒はお互いが衝突を繰り返し、また、配管内面との衝突を繰り返しながら流れを形成するが、配管内面に設けた配管溝部11により、液冷媒は配管溝部11に誘導され、配管溝部11に沿った流れを形成し、ガス冷媒は配管内の空間を移動する。このため、液冷媒とガス冷媒の衝突現象が減り、それに伴い配管内面への冷媒衝突も減少する。低圧側となる配管においても、液冷媒は配管溝部11に沿った流れとなり、ガス冷媒と分離されることにより衝突現象が回避され、冷媒の乱れによる配管からの騒音発生は抑制される。

【0110】このように本発明の実施例7の膨張弁によれば、配管内における冷媒の乱れおよび衝突を緩和し、流れに方向性を持たせることで気液冷媒の分離を促し流れを整え、配管からの放射音を低減することができる。

【0111】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知し

た温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0112】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0113】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0114】また、配管溝部の水平断面形状を三角形としたが、円弧形状、四角形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0115】また、溝の切り込み方向を螺旋状としたが、直線形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0116】（実施例8）次に本発明の実施例8について、図13を参照しながら説明する。

【0117】なお、実施例1、2、3、4、5、6および7と同一部分には同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0118】図に示すように、第二の膨張室2内部には、水分除去手段として粒子状のモレキュラシープス12が充填されている。

【0119】上記構成により、第二の配管114より流入する冷媒中に水分が混入しているような場合、冷媒中に含まれる水分は第二の膨張室2内に流入し、絞り部104にて減圧される前に、第二の膨張室2内に充填された粒子状のモレキュラシープス12に取り込まれるため、絞り部104を通過するのは冷媒のみとなり、水分が含まれることはない。

【0120】このように本発明の実施例8の膨張弁によれば、冷凍サイクル内に混入した水分を除去し、アイスチョークを防止することができる。

【0121】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0122】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0123】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、

いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0124】また、水分除去手段としてモレキュラシープスを用いたが、シリカゲルやゼオライト等を用いてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0125】（実施例9）次に本発明の実施例9について、図14および図15を参照しながら説明する。

【0126】なお、実施例1、2、3、4、5、6、7および8と同一部分には同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0127】図に示すように、弁体102に対向する弁座103には円盤状の金属板13が設けられており、金属板13は固定リング14により上下方向の動きを制約され、本体101から離れないよう弁座103に支持される。金属板13は上下方向および周方向に若干の遊びを持たせてあり、固定リング14は圧入により本体101に固着されている。

【0128】上記構成により、閉弁動作を行う場合、シャフト105はローター106とともに回転運動を行い、下端外周に形成されたおねじ部110と下軸受111の内周面に形成されためねじ部112との螺合に従って直線的に降下する。シャフト105に連結した弁体102も回転しながら降下し、弁座103に設けた金属板13に当接する。金属板13は上下方向および周方向に遊びを持つため自由に回転することができ、弁体102の着座により弁体102とともに回転する。弁体102の降下により金属板13の下面は本体101と接触し摺動するが、お互いが面接触であるため、弁体102および金属板13が本体101へかみ込むことはない。また、開弁時には弁体102は回転しながら金属板13より離れ上昇する。仮に金属板13が弁体102と当接したまま上昇しようとしても、金属板13は固定リング14により上昇を阻まれ、上下方向の遊びの範囲内にて弁体102から離れることになる。

【0129】このように本発明の実施例9の膨張弁によれば、着座時における弁座103への弁体102のかみ込みを防止するとともに、確実な開弁動作を行うことができる。

【0130】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0131】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0132】また、ステーターをケースの内部に収納す

る形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0133】また、固定リングを圧入により本体へ固定したが、溶接やねじ止めによる固定としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0134】（実施例10）次に本発明の実施例10について、図16および図17を参照しながら説明する。

【0135】なお、実施例1、2、3、4、5、6、7、8および9と同一部分は同一番号を付し、その詳細な説明は省略する。

【0136】図に示すように、金属板13下面と本体101との間には金属スプリング15を備え、金属板13外周にはゴムリング16がはめ込まれており、ゴムリング16は本体101の流路部3の内面と接している。

【0137】上記構成により、閉弁動作を行う場合、弁体102は回転しながら下降し、金属板13に着座する。弁体102により金属板13が下方へ押し下げる力を受け、金属板13の下面に位置する金属スプリング15は押し縮められる。押し縮められた金属スプリング15には復元作用が働き、金属板13を上方へ押し戻そうとするため、弁体102と金属板13の密着性が高められる。また、金属板13外周に設けたゴムリング16により、本体101の流路部3と金属板13の間にできる隙間がシールされるため、冷媒の通過経路は弁体102と弁座103により形成される絞り部104のみとなり、閉弁時の冷媒もれを防ぐことができる。

【0138】このように本発明の実施例10の膨張弁によれば、閉弁動作を確実に行うとともに冷媒もれを防ぐことが可能となる。

【0139】なお、本実施例では、駆動手段をローターとステーターを用いた電動式としたが、感温筒で検知した温度に応じ変化するガス圧によりダイヤフラムを変形させる温度式、手で冷媒の絞り作用を調節する手動式、蒸発器内の圧力により弁を作動させる定圧式、蒸発器よりでる吸込み蒸気の圧力と温度により作動するパイロット式等としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0140】また、弁体の形状を針状としたが、球状やカム形状、円筒形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0141】また、ステーターをケースの内部に収納する形状としたが、ステーターをケースの外部にはめる、いわゆる外付け形状としてもよく、その作用効果に差異を生じない。

【0142】また、用いたゴムリング16は使用される冷媒、冷凍機油に適合すればよくフッ素ゴム、シリコンゴム、塩素化ポリエチレン、クロロブレン等が適する。

【0143】

【発明の効果】以上の実施例から明らかなように、本発

明によれば、流入冷媒状態が気液二相となることにより増加する圧力脈動を抑制し、騒音を低減するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0144】また、絞り部から圧力脈動低減手段の内部空間へ冷媒が流れる際の急拡大を防ぎ圧力脈動を抑制するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0145】また、絞り部の通過冷媒が弁体を加振することを抑制し、シャフト、ローターなどの振動を抑え、ケースからの放射音を低減するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0146】また、絞り部を通過する際の冷媒の流れに方向性をもたせることにより流れを整え乱れを抑制し、減圧時に生じる騒音を低減するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0147】また、膨張弁へ流入する冷媒状態が気液二相となる場合であっても、乱れを抑制するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0148】また、膨張弁へ流入する気液二相流冷媒により大きくなる圧力脈動を速やかに減衰させ、膨張弁前後の配管に接続される熱交換器などへの脈動伝達を抑制するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0149】また、配管内における冷媒の乱れおよび衝突を緩和し、流れに方向性を持たせることで流れを整え、配管からの放射音を低減するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0150】また、冷凍サイクル内に混入した水分を除去し、アイスチョークを防止するという効果のある膨張弁を提供できる。

【0151】また、着座時における弁座への弁体のかみ込みを防止し、確実な開弁動作を行うという効果のある膨張弁を提供できる。

【0152】また、確実な閉弁動作と冷媒もれを防ぐという効果のある膨張弁を提供できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1の膨張弁の縦断面図

【図2】同実施例2の膨張弁の縦断面図

【図3】同要部拡大図

【図4】同実施例3の膨張弁の縦断面図

【図5】同要部拡大図

【図6】同実施例4の膨張弁の縦断面図

【図7】同要部拡大図

【図8】同実施例5の膨張弁の縦断面図

【図9】同ハニカムパイプの断面図

【図10】同実施例6の膨張弁の縦断面図

【図11】同実施例7の膨張弁の縦断面図

【図12】同配管の溝部を示す断面図

【図13】同実施例8の膨張弁の縦断面図

【図14】同実施例9の膨張弁の縦断面図

【図15】同要部拡大図

【図16】同実施例10の膨張弁の縦断面図

【図17】同要部拡大図

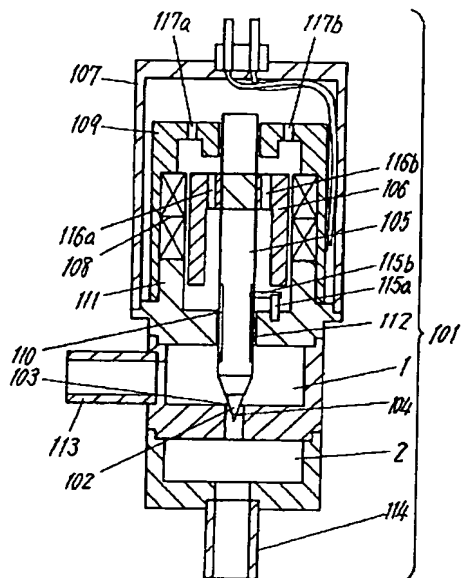
【図18】従来の膨張弁の縦断面図

【符号の説明】

- 1 第一の膨張室
- 2 第二の膨張室
- 3 流路部
- 4 テーパー部
- 5 逆テーパー部
- 6 弁体溝部
- 7 流路溝部
- 9 ハニカムパイプ
- 11 配管溝部
- 12 モレキュラシープス

【図1】

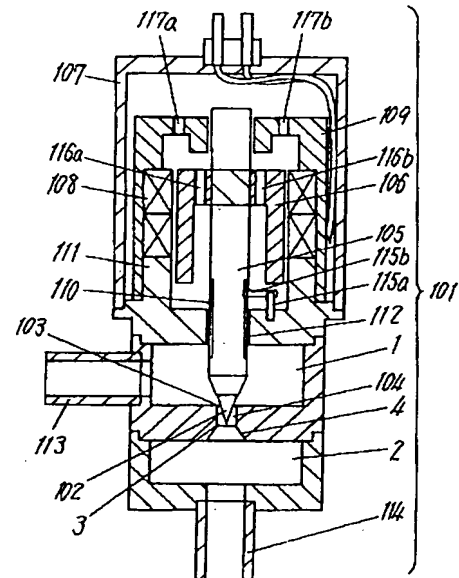
- 1 第一の膨張室
- 2 第二の膨張室
- 101 本体
- 102 弁体
- 103 弁座
- 104 絞り部
- 105 シャフト
- 106 ローター
- 108 ステーター
- 113 第一の配管
- 114 第二の配管



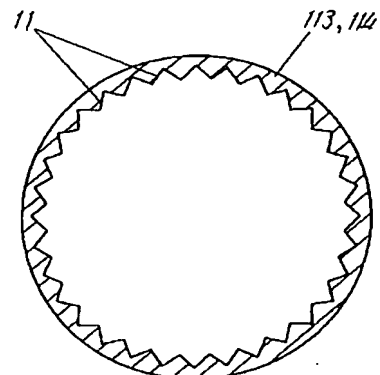
- 13 金属板
- 14 固定リング
- 15 金属スプリング
- 16 ゴムリング
- 101 本体
- 102 弁体
- 103 弁座
- 104 絞り部
- 105 シャフト
- 106 ローター
- 108 ステーター
- 113 第一の配管
- 114 第二の配管

【図2】

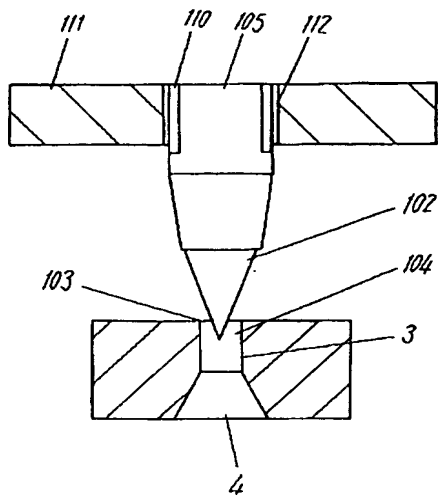
- 3 流路部
- 4 テーパー部



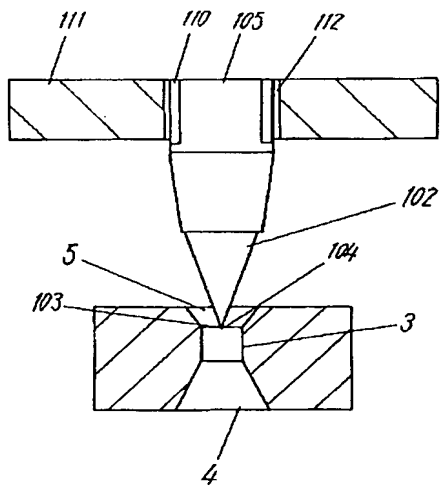
【図12】



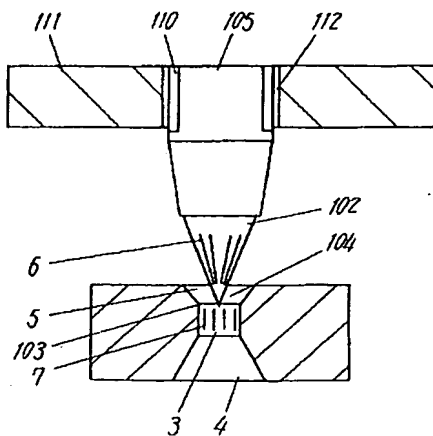
【図 3】



【図 5】

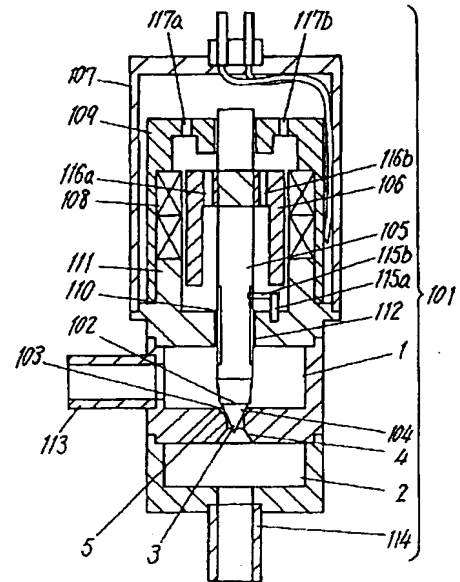


【図 7】

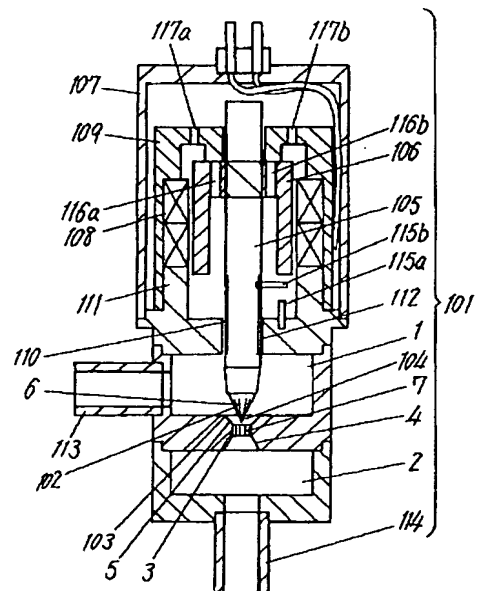


【図 4】

5 逆テーパ部

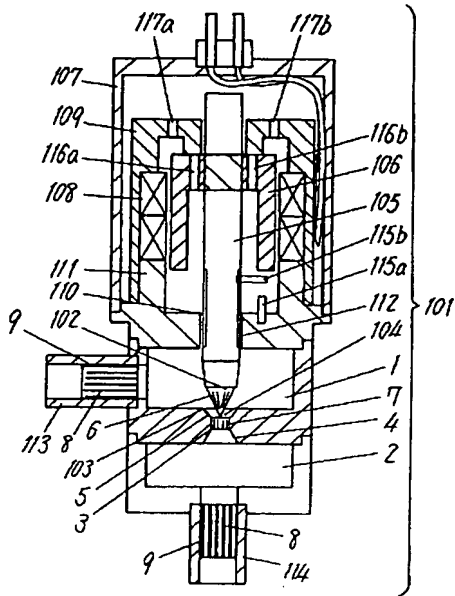


【図 6】

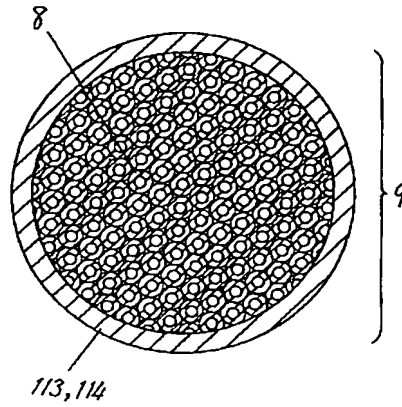
6 弁体溝部  
7 流路溝部

【図 8】

9 ハニカムパイプ



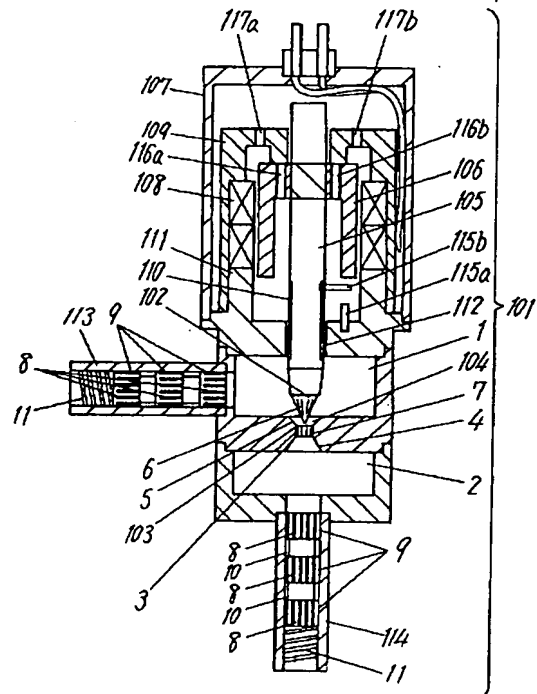
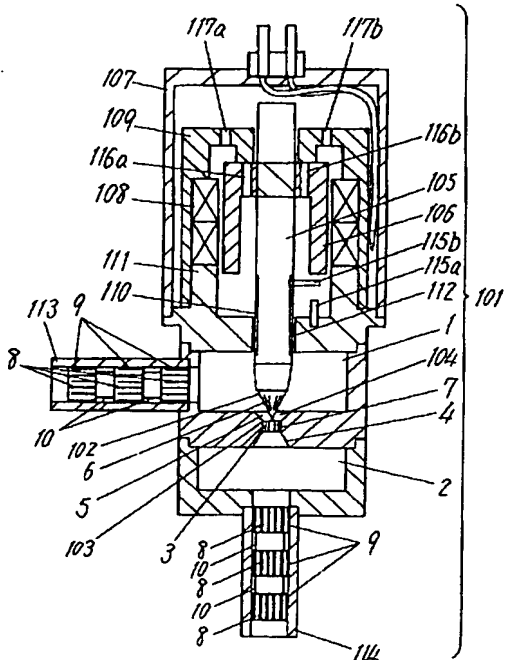
【図 9】



【図 11】

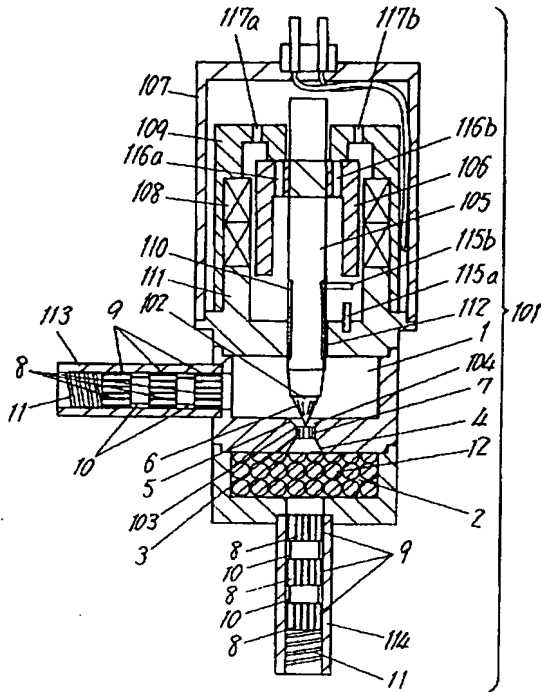
11 配管溝部

【図 10】



【図13】

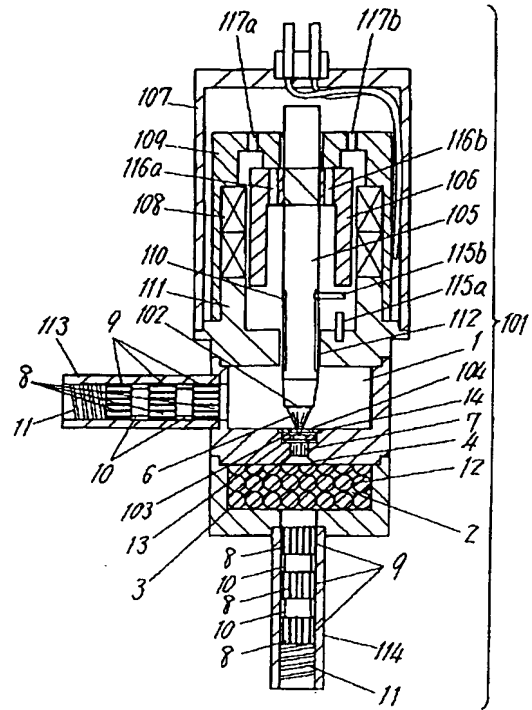
12 モレキュラシーブス



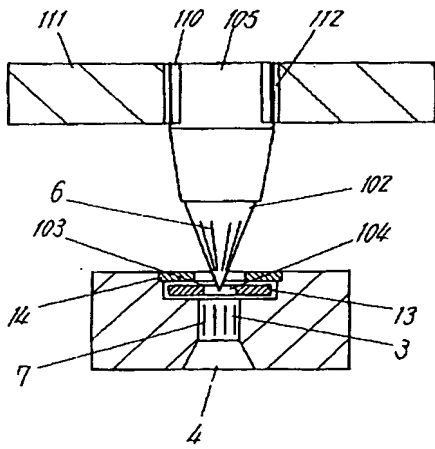
【図14】

13 金属板

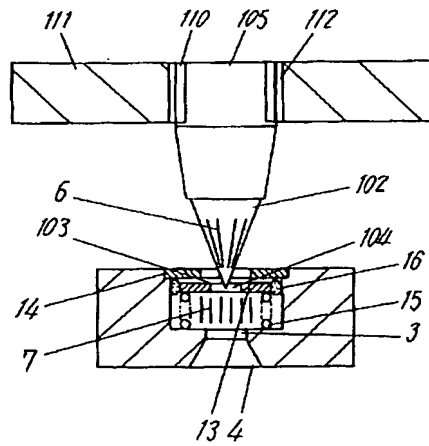
14 固定リング



【図15】

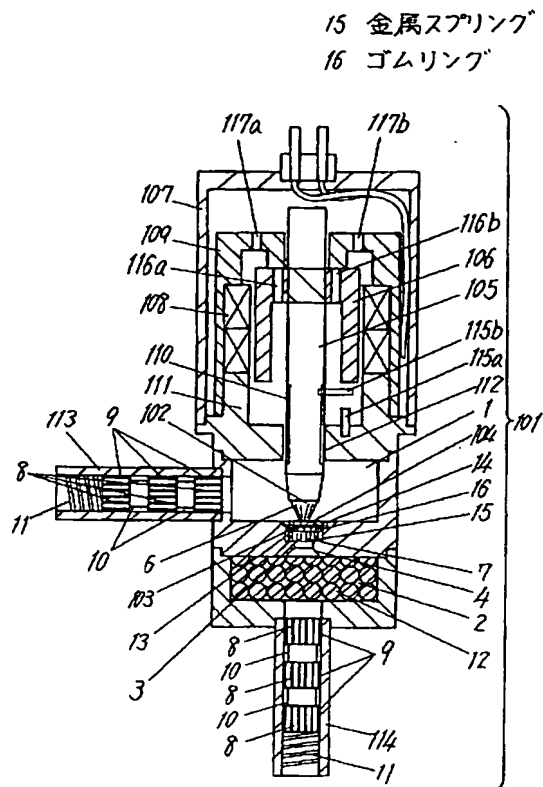


【図17】

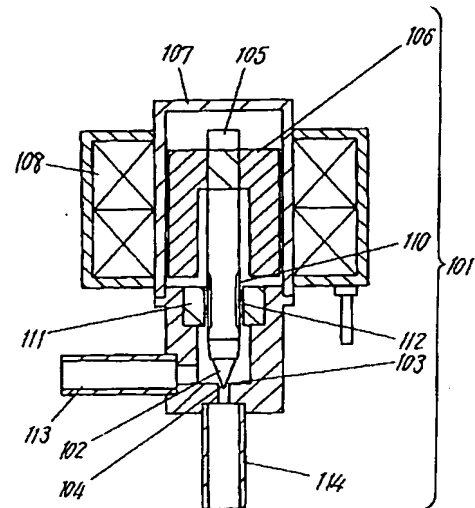




【図16】



【図18】



フロントページの続き

(72) 発明者 伊東 正太郎  
大阪府大阪市城東区今福西 6 丁目 2 番 61 号  
松下精工株式会社内

(72) 発明者 谷川 雅則  
大阪府大阪市城東区今福西 6 丁目 2 番 61 号  
松下精工株式会社内

(72) 発明者 浅井田 康浩  
大阪府門真市大字門真 1006 番地 松下電器  
産業株式会社内